

IN THE UNITED STATES PATENT AND TRADEMARK OFFICE

IN RE APPLICATION OF: Jacky JOACHIM, et al.

SERIAL NO.: NEW U.S. PCT APPLICATION

FILED: HEREWITH

INTERNATIONAL APPLICATION NO.: PCT/FR99/02068

INTERNATIONAL FILING DATE: 30 August 1999

FOR: METHOD OF IMPROVING THE MECHANICAL STRENGTH OF AN INSULATION
PRODUCT BASED ON MINERAL WOOL, INSULATION PRODUCT AND SIZING
COMPOSITION**REQUEST FOR PRIORITY UNDER 35 U.S.C. 119**
AND THE INTERNATIONAL CONVENTIONAssistant Commissioner for Patents,
Washington, D.C. 20231

Sir:

In the matter of the above-identified application for patent, notice is hereby given that the applicant claims as priority:

<u>COUNTRY</u>	<u>APPLICATION NO.</u>	<u>DAY/MONTH/YEAR</u>
FRANCE	98/10923	01 September 1998

A certified copy of the corresponding Convention application(s) was submitted to the International Bureau in PCT Application No. **PCT/FR99/02068**. Receipt of the certified copy(s) by the International Bureau in a timely manner under PCT Rule 17.1(a) has been acknowledged as evidenced by the attached PCT/IB/304.

Respectfully submitted,
OBLON, SPIVAK, McCLELLAND,
MAIER & NEUSTADT, P.C.

**22850**

Norman F. Oblon
Attorney of Record
Registration No. 24,618
Surinder Sachar
Registration No. 34,423

(703) 413-3000
Fax No. (703) 413-2220
(OSMMN 1/97)

THIS PAGE BLANK (USPTO)

M.H

R E P U B L I Q U E F R A N C A I S E



09/786113

PCT/FR/99/02068

4

BREVET D'INVENTION

REC'D 27 SEP 1999	
WIPO	PCT

CERTIFICAT D'UTILITÉ - CERTIFICAT D'ADDITION

COPIE OFFICIELLE

Le Directeur général de l'Institut national de la propriété industrielle certifie que le document ci-annexé est la copie certifiée conforme d'une demande de titre de propriété industrielle déposée à l'Institut.

Fait à Paris, le 15 SEP. 1999

**DOCUMENT DE
PRIORITÉ**
PRÉSENTÉ OU TRANSMIS
CONFORMÉMENT À LA REGLE
17.1.a) OU b)

Pour le Directeur général de l'Institut
national de la propriété industrielle
Le Chef du Département des brevets

Martine PLANCHE

INSTITUT
NATIONAL DE
LA PROPRIÉTÉ
INDUSTRIELLE

SIEGE
26 bis, rue de Saint Petersburg
75800 PARIS Cédex 08
Téléphone : 01 53 04 53 04
Télécopie : 01 42 93 59 30

THIS PAGE BLANK (USPTO)

**26 bis, rue de Saint Pétersbourg
75800 Paris Cedex 08
Téléphone : 01 53 04 53 04 Télécopie : 01 42 93 59 30**

BREVET D'INVENTION, CERTIFICAT D'UTILITÉ

Code de la propriété intellectuelle-Livre VI

cerfa
N° 55 -1328

REQUÊTE EN DÉLIVRANCE

Confirmation d'un dépôt par télécopie ☐

Cet imprimé est à remplir à l'encre noire en lettres capitales

DATE DE REMISE DES PIÈCES 01-09-98		1 NOM ET ADRESSE DU DEMANDEUR OU DU MANDATAIRE À QUI LA CORRESPONDANCE DOIT ÊTRE ADRESSÉE	
N° D'ENREGISTREMENT NATIONAL 98 10923		Elise CARDIN SAINT GOBAIN RECHERCHE 39, quai Lucien Lefranc 93303 AUBERVILLIERS	
DÉPARTEMENT DE DÉPÔT 75		n° du pouvoir permanent 422-5/S006	
DATE DE DÉPÔT 01 SEP. 1998		références du correspondant EC3 98069 FR	
2 DEMANDE Nature du titre de propriété industrielle		téléphone 01 48 39 59 61	
<input checked="" type="checkbox"/> brevet d'invention		<input type="checkbox"/> certificat d'utilité n°	
<input type="checkbox"/> demande divisionnaire		date	
<input type="checkbox"/> certificat d'utilité		<input type="checkbox"/> brevet d'invention	
<input type="checkbox"/> transformation d'une demande de brevet européen		<input type="checkbox"/> certificat d'utilité n°	
Établissement du rapport de recherche		date	
<input type="checkbox"/> différé		<input checked="" type="checkbox"/> immédiat	
Le demandeur, personne physique, requiert le paiement échelonné de la redevance		<input type="checkbox"/> oui	
Titre de l'invention (200 caractères maximum)		<input type="checkbox"/> non	
PROCÉDE POUR AMÉLIORER LA RÉSISTANCE MÉCANIQUE D'UN PRODUIT ISOLANT À BASE DE LAINE MINÉRALE, PRODUIT ISOLANT ET COMPOSITION D'ENCOLLAGES			
3 DEMANDEUR (S)		code APE-NAF	
n° SIREN		Forme juridique	
Nom et prénoms (souligner le nom patronymique) ou dénomination		S.A.	
ISOVER SAINT-GOBAIN			
Nationalité (s) française		Pays	
Adresse (s) complète (s)		FRANCE	
"Les Miroirs"			
18, avenue d'Alsace			
92400 COURBEVOIE			
En cas d'insuffisance de place, poursuivre sur papier libre			
4 INVENTEUR (S)		En cas d'insuffisance de place, poursuivre sur papier libre	
Les inventeurs sont les demandeurs		<input type="checkbox"/> oui	
<input type="checkbox"/> non		<input checked="" type="checkbox"/> non	
Si la réponse est non, fournir une désignation séparée			
5 RÉDUCTION DU TAUX DES REDEVANCES		<input type="checkbox"/> requise pour la 1ère fois	
<input type="checkbox"/> requise antérieurement au dépôt : joindre copie de la décision d'admission			
6 DÉCLARATION DE PRIORITÉ OU REQUÊTE DU BÉNÉFICE DE LA DATE DE DÉPÔT D'UNE DEMANDE ANTÉRIEURE			
pays d'origine		nature de la demande	
numéro		date de dépôt	
7 DIVISIONS		date	
antérieures à la présente demande		n°	
8 SIGNATURE DU DEMANDEUR OU DU MANDATAIRE		SIGNATURE DU PRÉPOSÉ À LA RÉCEPTION	
(nom et qualité du signataire - n° d'inscription)		SIGNATURE APRÈS ENREGISTREMENT DE LA DEMANDE À L'INP	
Elise CARDIN			
Pouvoir n° 422-5/S006			

DÉSIGNATION DE L'INVENTEUR

(si le demandeur n'est pas l'inventeur ou l'unique inventeur)

DEPARTEMENT DES BREVETS

26bis, rue de Saint-Petersbourg
75800 Paris Cédex 08

Tél. : 01 53 04 53 04 - Télécopie : 01 42 93 59 30

N° D'ENREGISTREMENT NATIONAL

98 10923

TITRE DE L'INVENTION :

Procédé pour améliorer la résistance mécanique d'un produit isolant à base de laine minérale,
produit isolant et composition d'encollage

LE(S) SOUSSIGNÉ(S)

ISOVER SAINT-GOBAIN
"Les Miroirs"
18 avenue d'Alsace
F - 92400 COURBEVOIE

DÉSIGNE(NT) EN TANT QU'INVENTEUR(S) (indiquer nom, prénoms, adresse et souligner le nom patronymique)

JOACHIM Jacky
14 rue de la Roche
60270 GOUVIEUX
France

GILBERT Roger
21 rue Anatole France
60290 RANTIGNY
France

ESPIARD Philippe
2 rue des Primevères
60270 GOUVIEUX
France

HOLSTEIN Wolfgang
Herderst. 2
35315 HOMBERG
Allemagne

MAHIEUXE Bruno
6 rue du Donjon
60600 CLERMONT
France

AMANNT Gérald
Johann-Wilhelm-STR. 15
69259 WILHELMSFELD
Allemagne

NOTA : A titre exceptionnel, le nom de l'inventeur peut être suivi de celui de la société à laquelle il appartient (société d'appartenance) lorsque celle-ci est différente de la société déposante ou titulaire.

Date et signature (s) du (des) demandeur (s) ou du mandataire



Elise CARDIN
Pouvoir n° 422-5/S006

**PROCEDE POUR AMELIORER LA RESISTANCE MECANIQUE D'UN
PRODUIT ISOLANT A BASE DE LAINE MINERALE, PRODUIT ISOLANT ET
COMPOSITION D'ENCOLLAGE.**

5

La présente invention se rapporte aux techniques de fabrication de produits isolants, notamment thermiques et/ou acoustiques, à base de laine minérale. Elle concerne plus particulièrement l'amélioration de l'encollage de la
10 laine constituant un tel produit, de façon à améliorer la résistance mécanique après vieillissement de ce dernier, en particulier en milieu humide.

Ces produits, qui peuvent être à base de laine de verre ou de roche, se présentent usuellement sous la forme de feutres enroulés, de panneaux plus ou moins rigides, de coquilles ou encore de voiles.

15 La fabrication de ces produits isolants comprend les étapes suivantes :

- on fait fondre dans un four adapté la composition minérale de verre ou de roche,
- on amène la matière minérale fondue jusqu'à un dispositif de fibrage,
- la matière fondue est transformée en filaments, notamment par la technique
20 connue d'étirage centrifuge sur rotors ou dans des assiettes percées, les filaments étant généralement étirés sous l'effet d'un courant gazeux,
- on pulvérise sur la laine ainsi formée une composition d'encollage contenant une résine thermodurcissable,
- on collecte la laine encollée sur un organe de réception sous la forme d'une
25 nappe,
- on soumet la nappe à un traitement thermique visant à durcir la résine et l'on met la nappe à la forme voulue.

Les propriétés désirées pour le produit final dépendent de chaque application particulière, mais l'on cherche généralement à obtenir en plus des
30 propriétés isolantes du produit, un certain nombre de caractéristiques mécaniques, telles que stabilité dimensionnelle, résistance au poinçonnement, à l'arrachement, à la traction, à la compression.

S'il est important que ces propriétés soient bonnes après la fabrication du produit jusqu'à son utilisation pour assurer de bonnes conditions de mise en place sur le chantier, il est également souhaitable que ces propriétés restent bonnes pendant un certain temps une fois le produit en place, pour garantir une durée de vie suffisante du produit.

Malheureusement, il arrive parfois qu'on observe une perte de propriétés mécaniques de ces produits après vieillissement, en particulier lorsqu'ils ont été exposés à l'humidité, notamment dans des conditions de condensation atmosphérique élevée, par exemples pour les produits équipant les toitures et qui subissent des cycles thermiques importants.

On doit par exemple également prendre garde à éviter de telles pertes lorsque la composition de la laine minérale est particulièrement sensible à l'eau, par exemple lorsqu'il s'agit d'une laine minérale susceptible de se dissoudre en milieu physiologique.

Le document WO-A-97/21636 propose d'améliorer la résistance au vieillissement en présence d'humidité atmosphérique de fibres minérales artificielles du type soluble en milieu physiologique (solubilité d'au moins 20 nm/jour à pH 7,5 à 37°C) en formant sur les fibres un revêtement comprenant un sel (hydrogène)phosphate d'ammonium ou d'ammonium quaternaire ou de métal alcalin, de préférence d'hydrogénophosphate de diammonium ou de dihydrogénophosphate d'ammonium.

La résistance au vieillissement en milieu humide est estimée dans ce document, en déduisant à partir de mesures de pH le taux de dissolution des fibres dans des tests d'immersion simulant un vieillissement accéléré dans des conditions normales d'utilisation. La mesure de pH est éventuellement complétée par une observation au microscope de l'érosion des fibres.

Toutefois, ce traitement se révèle insuffisant pour ce qui est de préserver les propriétés mécaniques du produit après exposition au milieu humide : en pratiquant des essais de résistance mécanique sur ces produits à base de laine minérale après vieillissement accéléré en milieu humide, les présents inventeurs ont observé que des agents cationiques usuels à base d'ammonium ne permettaient pas de limiter les pertes de propriétés mécaniques après exposition au milieu humide et qu'un phosphate tel que le diammonium hydrogénophosphate

avait même un effet négatif sur les propriétés mécaniques après vieillissement en milieu humide, en ce sens que les pertes de propriétés étaient amplifiées.

5 L'invention a pour but d'obvier à ces inconvénients et d'améliorer la résistance mécanique après vieillissement, en particulier en milieu humide, de produits d'isolation à base de laine minérale, ou autrement dit de permettre de réduire les pertes de propriétés mécaniques de ces produits après vieillissement, en particulier en milieu humide.

Ce but, ainsi que d'autres qui apparaîtront par la suite, a été atteint selon l'invention en ajoutant un latex à l'encollage lors de la fabrication des produits.

10 A cet égard, l'invention a pour objet un procédé pour améliorer la résistance mécanique après vieillissement, en particulier en milieu humide, d'un produit isolant, notamment thermique et/ou acoustique, à base de laine minérale pourvue d'un encollage comprenant une résine thermodurcissable, notamment une résine phénolique, procédé dans lequel on ajoute un latex à l'encollage lors
15 de la fabrication du produit.

De façon tout à fait surprenante, on a pu constater que si, dans bien des cas, l'ajout d'un latex à l'encollage ne modifiait pas ou peu les propriétés mécaniques, voire dégradait ces propriétés juste après fabrication, on pouvait réduire de façon remarquable les pertes de propriétés après vieillissement, en
20 particulier en milieu humide, par rapport à un produit similaire ne contenant pas le latex (produit standard) et atteindre un niveau de performance final après vieillissement supérieur au produit standard.

On observe avantageusement cet effet sur des produits à base de laine minérale susceptible de se dissoudre en milieu physiologique (laine dite
25 « biosoluble ») qui sont des produits d'ordinaire assez sensibles à l'humidité, en raison de l'assez forte teneur en oxydes alcalins du matériau minéral, souvent combinée à une teneur importante en oxyde de bore.

Dans la présente demande, on entend par latex, de la façon usuelle, une émulsion ou dispersion aqueuse d'une ou plusieurs substances polymères
30 naturelles ou synthétiques, généralement thermoplastiques. Le ou les polymères peuvent être auto-émulsifiables, ou bien dans le cas contraire, l'émulsion ou la dispersion est stabilisée par des agents tensioactifs appropriés.

Se sont révélés avantageux en vue de la résistance mécanique après exposition au milieu humide, des latex à base d'une émulsion ou dispersion d'une phase polymère porteuse de fonctions hydrophiles formant l'interface avec la phase aqueuse. Ces fonctions sont notamment des fonctions hydroxyle -OH, carboxyle -COOH ou ester -COOR où R désigne un groupement alkyle pouvant notamment compter de 1 à 5 atomes de carbone. Les fonctions ester sont particulièrement préférées, notamment la fonction acétate.

Ce résultat est tout à fait surprenant car on aurait pu croire qu'un latex hydrophile, en augmentant la quantité d'eau captée par le produit, accélérerait la perte de propriétés due au milieu humide, en particulier de produits à base d'une laine minérale dite biosoluble.

Sans vouloir être lié par une quelconque théorie scientifique, il est possible que le caractère hydrophile de la phase polymère dispersée du latex, procure à ce dernier une affinité avantageuse envers le matériau minéral formant la laine, éventuellement grâce à la formation de liaisons polaires, faisant en quelque sorte jouer au latex un rôle de primaire d'adhérence pour la résine. On a en effet constaté dans des essais comparatifs de résistance à l'arrachement de la résine, que l'application préalable d'un latex hydrophile sur la laine minérale procure une adhésion renforcée de la résine de l'encollage à la surface du matériau minéral.

En tout état de cause, l'application d'un latex hydrophile avec l'encollage lors de la fabrication du produit isolant, conduit à des produits supportant le vieillissement en milieu humide avec des pertes réduites de propriétés mécaniques.

Dans une variante préférée, le polymère lui-même est porteur de fonctions hydrophiles. Les polymères dans lesquels chaque monomère est porteur d'au moins une fonction hydrophile se révèlent avantageux à cet égard, qu'il s'agisse d'homopolymères dérivés d'un seul monomère ou de copolymères dérivés d'au moins deux monomères différents. On peut néanmoins tolérer la présence d'un comonomère minoritaire ne portant pas de fonction hydrophile.

Avantageusement, le latex renferme un polymère ou copolymère de type vinylique, de type acrylique et/ou dérivé d'acide carboxylique.

On préfère tout particulièrement les latex de type vinylique, en particulier à fonctions ester pendantes, notamment à base d'acétate de vinyle. On préfère tout

spécialement les latex à base d'homopolymère de polyacétate de vinyle, mais on peut aussi citer comme latex avantageux, ceux à base de copolymère d'acétate de vinyle et notamment d'acide et/ou ester (méth)acrylique, d'ester maléique, d'oléfine et/ou de chlorure de vinyle.

5 D'autres latex intéressants peuvent être choisis parmi ceux renfermant un polymère de type acrylique, notamment un copolymère acrylonitrile/ester acrylique, ou styrène/acide ou ester acrylique silanisé (c'est-à-dire copolymérisé avec un monomère à insaturation éthylénique porteur d'au moins une fonction silane ou silanol).

10 Dans certains cas, notamment lorsque la teneur en fonctions hydrophiles du polymère est relativement faible, le polymère peut ne pas avoir par lui-même un caractère suffisamment hydrophile pour être stable en émulsion et/ou pour avoir une affinité adaptée pour le verre. Alors, le latex est avantageusement tel que la phase dispersée soit constituée d'un polymère entouré d'un colloïde
15 protecteur à fonctions hydrophiles (l'ensemble formant une micro ou nanoparticule dispersée), ce colloïde apportant les fonctions hydrophiles souhaitées en surface de la particule en suspension, c'est-à-dire à l'interface avec la phase aqueuse.

Le colloïde est en général constitué d'une ou plusieurs macromolécules ; il peut avantageusement être à base d'alcool polyvinylique ou encore de cellulose.

20 Se sont ainsi révélés particulièrement avantageux pour la réduction des pertes de propriétés mécaniques après vieillissement, des latex à base de polymère de type vinylique avec colloïde protecteur. On peut citer par exemple ceux à base de copolymère de chlorure de vinyle et d'oléfine, silanisé ou non, notamment un copolymère chlorure de vinyle/éthylène ou plus préférentiellement
25 un terpolymère chlorure de vinyle/laurate de vinyle/éthylène.

En variante, la phase dispersée peut être constituée dudit polymère entouré de tensioactif, la molécule tensioactive présentant une première extrémité capable de s'adsorber à la surface de la phase polymère et une seconde extrémité hydrophile, grâce à des fonctions adaptées, lesdites fonctions se
30 regroupant pour former la surface de la particule en dispersion. Le tensioactif peut être choisi de façon connue en soi parmi les molécules capables de mettre ledit polymère en dispersion ou émulsion aqueuse.

On parvient, avec les latex porteurs de groupes hydrophiles précités, à améliorer de manière notable les performances après vieillissement des produits isolants selon l'invention en ce qui concerne de nombreuses propriétés mécaniques, notamment la résistance au poinçonnement ou à la compression.

5 Cependant, l'introduction de matière très hydrophile dans le produit isolant peut augmenter de manière indésirable la quantité d'eau susceptible d'être emmagasinée dans le produit, notamment au stockage en atmosphère humide. Dans ce cas, on peut remédier à cet inconvénient en ajoutant au latex un agent hydrofugeant, tel que silicone ou composés fluorés, tout en maintenant
10 d'excellentes propriétés mécaniques après vieillissement.

Un latex utile selon le procédé de l'invention a avantageusement une température de transition vitreuse T_g inférieure à 100°C, en particulier 80°C, notamment à 50°C. Ainsi, on pense pouvoir s'assurer que le polymère en dispersion dans le latex atteint une plasticité suffisante au contact des filaments
15 de laine minérale au moment de la pulvérisation de l'encollage et/ou lors du passage en étuve pour être fixé sur la laine minérale d'une manière compatible avec la résine de l'encollage. Du fait que la température minimale de filmification T_m est en général inférieure à la température de transition vitreuse, il serait également possible que ces latex forment sur la laine un revêtement protecteur
20 plus ou moins régulier ou continu, qui préserverait le matériau de l'attaque de l'humidité.

Les latex ayant une température de transition vitreuse T_g supérieure à 80°C ne sont en général pas préférés car ils forment des dépôts très rigides, voire cassants, qui ne sont pas bénéfiques pour les propriétés mécaniques
25 recherchées.

D'autre part, la température de transition vitreuse T_g du latex est avantageusement de l'ordre d'au moins -5°C, en particulier d'au moins 0°C, notamment au moins 5°C. Les latex ayant une température de transition vitreuse T_g inférieure à -5°C forment des dépôts qui à l'état sec sont très mous, et même
30 collants, et qui de par leur manque de résistance n'ont pas d'effet significatif sur les propriétés mécaniques après vieillissement en milieu humide.

Il n'est pas nécessaire que la proportion de latex ajoutée soit très importante pour atteindre un niveau satisfaisant d'amélioration de la résistance mécanique des produits. De manière générale, la part pondérale du latex introduit peut être avantageusement choisie inférieure à 5% de matière sèche par rapport au poids de la laine minérale, le latex étant déjà efficace à une teneur aussi faible que 0,01%. En particulier, la part pondérale du latex introduit peut être de l'ordre de 0,1 à 5%, notamment de l'ordre de 0,5 à 5% de matière sèche par rapport au poids de la laine minérale, mais on obtient souvent un résultat satisfaisant avec une proportion de latex de l'ordre de 0,1 à 2%, voire de l'ordre de 0,1 à 1%, notamment de l'ordre de 0,5 à 1% de matière sèche par rapport au poids de la laine minérale.

En ce qui concerne le mode d'introduction du latex, on peut mentionner les variantes de réalisation suivantes.

Dans une première forme de réalisation, on mélange le latex avec les constituants de l'encollage lors de la formulation de ce dernier, puis on applique cette composition d'encollage modifiée, de la manière usuelle sur la laine minérale. Cette forme de réalisation est avantageuse lorsque le latex est compatible avec les constituants de l'encollage, c'est-à-dire que le mélange ne provoque pas de séparation de phase ou de précipitation de solides.

A cet égard, l'invention a encore pour objet une composition d'encollage pour produit isolant, notamment thermique et/ou acoustique, comprenant une résine thermodurcissable et un latex.

La formulation de base de l'encollage peut être la suivante :

- résine thermodurcissable, en particulier du type phénol-formol
50 à 90 parties en poids de solides
notamment 50 à 70
- urée
50 à 10 parties en poids
notamment 50 à 30
- avec un total résine + urée = 100 parties en poids sec
- sulfate d'ammonium
0 à 5 parties en poids
notamment 1 à 3

- ammoniacque 0 à 10 parties en poids (sur la base de NH_3)
notamment 2 à 10
- silane 0 à 2 parties en poids
- 5 - huile minérale 0 à 20 parties en poids

Dans une deuxième forme de réalisation, applicable même lorsque le latex n'est pas compatible en mélange avec les constituants de l'encollage, on applique le latex séparément de l'encollage sur la laine minérale. Par exemple, on peut pulvériser le latex en phase aqueuse à proximité de la couronne de pulvérisation de l'encollage, notamment en disposant deux couronnes de pulvérisation superposées sur le trajet de la laine minérale en direction de l'organe de réception, une couronne (de préférence la première dans le sens de progression de la laine) étant destinée au latex et l'autre couronne étant destinée à l'encollage.

15 La laine minérale ainsi encollée étant ensuite traitée en étuve en vue de la polymérisation de la résine de l'encollage, il convient de veiller à ce que les conditions du traitement thermique en étuve (température, temps de séjour) n'affectent pas la stabilité du latex. En règle générale, les conditions classiques de fabrication sont tout à fait compatibles avec l'utilisation de latex selon l'invention.

20 L'invention s'applique à des produits d'isolation à base de tous types de laine minérale, aussi bien laine de verre que laine de roche. Elle trouve une application particulièrement intéressante lorsque le produit est constitué de laine de verre ou de roche susceptible de se dissoudre en milieu physiologique. Des exemples de tels matériaux sont décrits notamment dans EP-A-0 412 878, WO-A-95 31 411, WO-A-95 32 927, WO-A-93 22 251, EP-A-0 459 897, WO-A-96 04 213, WO-A-95 31 410.

30 Ces matériaux présentent en général une vitesse de dissolution en solution saline simulant un milieu physiologique, d'au moins 30, notamment au moins 40 ou 50 ng/cm^2 par heure, mesurée à pH 4,5, et d'au moins 30, notamment au moins 40 ou 50 ng/cm^2 par heure, mesurée à pH 7,5.

Parmi les paramètres influençant la sensibilité à l'eau de ces matériaux, on peut citer leur assez forte teneur en oxydes alcalins, qui peut être de l'ordre de 8 à 25 %, notamment 14 à 20 % en poids dans des compositions de verre préférées.

A cela s'ajoute une teneur en oxyde de bore en général de l'ordre de 2 à 18 %, en particulier au moins 4 %, voire au moins 7 %, notamment de 4 à 13 % en poids, ou encore de 7 à 15 %.

En particulier, la teneur en oxyde de sodium Na_2O peut être supérieure ou égale à 16 % en poids, par exemple de l'ordre de 16,5 à 19 % en poids, avec une teneur en oxyde de potassium de l'ordre de 0,2 à 0,5 % en poids.

Dans un exemple particulier, selon EP-A-412 878, la composition est la suivante :

	- SiO_2	57 à 70 %
10	- Al_2O_3	0 à 5 %
	- CaO	5 à 10 %
	- MgO	0 à 5 %
	- $\text{Na}_2\text{O} + \text{K}_2\text{O}$	13 à 18 %
	- B_2O_3	2 à 12 %, notamment 7 à 12 %
15	- F	0 à 1,5 %
	- P_2O_5	0 à 4 %
	- impuretés	< 2 %

Dans un autre exemple particulier, selon WO-A-95 32 27, la composition

est la suivante :

	- SiO_2	45 à 60 %
	- Al_2O_3	< 2 %
	- $\text{CaO} + \text{MgO}$	10 à 16 %
	- $\text{Na}_2\text{O} + \text{K}_2\text{O}$	15 à 23 %
25	- B_2O_3	10 à 18 %
	- P_2O_5	0 à 4 %
	- BaO	0 à 1 %
	- impuretés	0 à 2 %

A cet égard, l'invention a également pour objet un produit d'isolation, notamment thermique et/ou acoustique, à base de laine minérale pourvue d'un encollage à base de résine thermodurcissable, notamment une résine phénolique, dans lequel l'encollage renferme un latex qui améliore la résistance mécanique du

produit après vieillissement, en particulier en milieu humide, ce produit pouvant présenter l'une quelconque des caractéristiques ci-dessus.

De manière générale, un produit d'isolation amélioré selon l'invention peut avoir les caractéristiques usuelles de densité, cette dernière étant en général d'au moins 30 kg/m³. Dans un mode de réalisation préféré, le produit d'isolation a une densité d'au moins 50 kg/m³, notamment d'au moins 80 kg/m³. Ces produits, qualifiés de lourds, sont principalement utilisés dans des applications sous toiture et sont particulièrement exposés à l'humidité en raison des cycles thermiques et de la condensation atmosphérique. Selon l'invention, ils conservent un bon niveau de résistance mécaniques après vieillissement dans ces conditions.

L'invention a enfin pour objet l'utilisation d'un latex avec un encollage de produit isolant, notamment thermique et/ou acoustique, à base de laine minérale pour améliorer la résistance mécanique après vieillissement, en particulier en milieu humide, du produit.

D'autres caractéristiques et avantages de l'invention apparaîtront de la description des exemples détaillés qui va suivre.

EXEMPLE 1

On fabrique de la laine de verre par la technique de la centrifugation interne, dans laquelle la composition de verre fondu est transformée en filaments au moyen d'un outil dénommé assiette de centrifugation, comprenant un panier formant chambre de réception de la composition fondue et une bande périphérique percée d'une multitude d'orifices : l'assiette étant mue en rotation autour de son axe de symétrie disposé verticalement, la composition est éjectée à travers les orifices sous l'effet de la force de centrifuge et la matière s'échappant des orifices est étirée en filaments avec l'assistance d'un courant de gaz d'étirage.

De façon classique, une couronne de pulvérisation d'encollage est disposée au-dessous des assiettes de fibrage de façon à répartir régulièrement la composition d'encollage sur la laine de verre qui vient d'être formée.

La laine minérale ainsi encollée est collectée sur un convoyeur à bande équipé de caissons d'aspiration internes qui permettent de retenir la laine minérale sous forme d'un feutre ou d'une nappe à la surface du convoyeur. Le convoyeur circule ensuite dans une étuve où a lieu la polycondensation de la résine de l'encollage.

Par rapport à cette technique de fabrication classique, pour le besoin de cet exemple, on a monté une deuxième couronne de pulvérisation juste au-dessus de la couronne d'encollage de façon à projeter sur la laine une composition de latex qui viendra s'ajouter à l'encollage sur les filaments minéraux.

5 La composition du verre (ci-après désigné V1) est du type décrit dans EP-A-0 412 878.

Il s'agit d'un verre dit biosoluble, c'est-à-dire susceptible de se dissoudre dans un milieu physiologique. Ce type de verre est tout particulièrement sensible à l'exposition à l'eau atmosphérique ou liquide pendant une durée prolongée, l'attaque hydrolytique du verre pouvant dégrader les fibres de verre avec une
10 perte potentielle de propriétés mécaniques.

La composition de l'encollage est la suivante (en parties en poids) :

- résine formo-phénolique R1 55 parties en poids de solides
(38% en poids d'extrait sec
15 phénol libre < 1,2%, formol libre < 7%)
- urée 45 parties en poids
- huile minérale
- sulfate d'ammonium 3 parties en poids
- ammoniacque 6 parties en poids
(sur la base de NH_3)
20
- silane 0 à 1 parties en poids

L'encollage est dilué avec de l'eau avant d'être pulvérisé, le taux de dilution et le débit de pulvérisation étant adaptés pour déposer de l'ordre de 7 à 15 %, généralement de l'ordre de 7 à 10 %, de matière sèche par rapport au poids de
25 laine de verre.

Le latex pulvérisé au-dessus de l'encollage est dans le cas de cet exemple de type vinylique. Il est commercialisé par la firme Wacker sous la marque VINNOL et consiste en une dispersion aqueuse d'un terpolymère chlorure de vinyle/laurate de vinyle/éthylène stabilisé par un colloïde protecteur d'alcool
30 polyvinylique. Le polymère a une température minimale de filmification de l'ordre de 2°C, sa température de transition vitreuse est légèrement supérieure. La dispersion aqueuse a un extrait sec d'environ 50% et présente un pH de l'ordre de 4.

Un essai de référence a été réalisé sans pulvérisation de latex, et deux essais selon l'invention ont été réalisés avec une quantité de latex pulvérisée correspondant respectivement à 1 et 2 % de matière sèche par rapport au poids de verre. Pour l'ensemble de ces essais, ainsi que ceux des exemples suivants, il a été tenu compte de la quantité d'eau apportée par le latex pour adapter la dilution de l'encollage de telle sorte que, avec ou sans latex, la laine de verre reçoit la même quantité d'eau.

Le produit isolant fabriqué dans cet exemple est un panneau d'une densité de l'ordre de 80 kg/m^3 , la pulvérisation du latex n'affectant aucunement l'obtention de la densité désirée.

Les produits obtenus sont soumis aux mesures des grandeurs caractéristiques suivantes :

Reprise d'eau en immersion : cette grandeur caractérise l'aptitude du produit à absorber de l'eau en cas de contact accidentel avec de l'eau liquide (lors du stockage sur un chantier par exemple). Indirectement, elle permet de quantifier le degré d'hydrophilie des additifs de la laine de verre.

Elle est mesurée en pratiquant un test d'immersion suivant un protocole proche de celui de la norme ASTM-C 240-72.

Une éprouvette préalablement pesée est immergée horizontalement dans de l'eau à la température ambiante pendant 2 heures, avec une hauteur d'eau de 30 mm au-dessus du niveau de la face supérieure de l'éprouvette. Elle est ensuite disposée verticalement sur un bord pour permettre son égouttage pendant un temps de 15 minutes, au bout duquel on la pèse.

On exprime les résultats par la masse d'eau en kg absorbée par m^3 de volume de matériau.

Friabilité : cette grandeur caractérise la perte d'intégrité de la laine minérale lorsque le produit est manipulé. Dans le cadre de la présente invention, elle est mesurée principalement pour donner une indication sur le caractère effectif du dépôt du latex sur les filaments minéraux : une réduction de la friabilité est le signe que le latex a formé sur au moins une partie des filaments un revêtement protecteur susceptible, en cas de rupture du filament, de constituer une sorte de gaine retenant le verre dans le produit isolant.

Elle est mesurée de la façon suivante : des éprouvettes sont prélevées dans le produit sous forme de carottes de 25mm de diamètre refendues en tranches d'environ 3mm. On pèse 3 grammes de ce prélèvement, que l'on place ensuite dans un tamis à mailles de 1mm avec 4 billes en caoutchouc. Le tamisage est réalisé avec une amplitude d'agitation de 2,5 mm pendant 3 minutes.

On pèse alors le matériau restant dans le tamis. Les résultats sont exprimés par le pourcentage en poids de matière ayant passé les mailles du tamis par rapport au poids initial.

Résistance au poinçonnement (en Newton), Résistance à l'arrachement (en kPa) et Résistance à la compression (en kPa, pour une réduction d'épaisseur de 10% et de 25%) sont également mesurées de façon classique.

Ces caractéristiques sont mesurées immédiatement après fabrication et après un vieillissement accéléré (NORDTEST) pendant 7 jours (168 heures) dans une enceinte climatique réglée à une température de 70°C et une humidité relative de 90-95%.

Les résultats figurent dans le Tableau 1 ci-après, qui indique pour chaque essai le pourcentage de perte de propriété mesuré par rapport à l'état initial après fabrication, et pour chaque essai avec latex le pourcentage d'amélioration de la propriété à l'état vieilli, calculé par rapport à la référence sans latex à l'état vieilli également.

Il en ressort que le latex utilisé affecte assez peu la capacité de reprise en eau du produit, montrant un caractère globalement hydrophobe du produit. Lorsque le taux de latex atteint 2% apparaît une tendance hydrophile limitée, montrant le caractère relativement hydrophile du latex, dû notamment aux fonctions hydrophiles de l'alcool polyvinylique.

Le latex semble avoir été très correctement fixé par la laine de verre, puisque cette dernière est rendue moins friable que dans le produit de référence.

Il est étonnant de noter que le latex n'a dans un premier temps pas d'effet significatif sur la friabilité, mais qu'un effet positif apparaît progressivement avec le vieillissement du produit, pour conduire après 7 jours de vieillissement en milieu humide à une perte beaucoup moins importante qu'avec le produit de référence. Le produit selon l'invention est environ deux fois plus intègre à l'état vieilli que le produit de référence.

Tableau 1

Exemple 1 Latex %/verre	Immersion kg/m ³	Friabilité %			Poinçonnement (N)		
		Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte
référence 0%	19	2,7	20	17,3	178	61	- 65%
1 % Vinnol	19	2,9	10 (- 50%)	7,1	187	90 (+ 49 %)	- 52%
2 % Vinnol	23	3,5	11 (- 45%)	7,5	184	90 (+ 49 %)	- 51%

Exemple 1 Latex %/verre	Arrachement (kPa)			Compression 10% (kPa)			Compression 25% (kPa)		
	Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte
référence 0%	14,2	3,4	-76%	19	12	- 36%	50	23	- 54%
1 % Vinnol	13,6	5,5 (+62%)	- 59%	20	13 (+8%)	- 35%	47	27 (+17%)	- 42%
2 % Vinnol	11,4	4,8 (+41%)	- 57%	19	13 (+8%)	- 31%	45	27 (+17%)	- 48%

En ce qui concerne les propriétés mécaniques, on peut voir que l'utilisation de latex a permis de réduire de façon sensible les pertes de propriété au cours du vieillissement, ainsi que d'améliorer le niveau après vieillissement de chacune des propriétés étudiées. Les améliorations les plus remarquables concernent la résistance au poinçonnement et à l'arrachement.

Ici encore, il est surprenant de noter que la résistance à l'arrachement et à la compression (10 et 25%) ne sont pas améliorées, et sont même relativement dégradées, dans le produit juste après sa fabrication par rapport au produit de référence. L'incorporation de latex rend par contre le produit beaucoup plus stable dans le temps, en ce sens qu'il subit des pertes de performance bien plus faibles que le produit de référence.

EXEMPLES 2 et 3

On a validé les observations ci-dessus, en reproduisant l'exemple 1 avec deux autres résines formo-phénoliques R2 et R3 présentant des caractéristiques un peu différentes de la résine R1.

On a, à chaque fois, préparé un produit de référence correspondant sans latex. Les résultats obtenus figurent dans le Tableau 2 ci-après.

Tableau 2

Tableau 2

Latex %/verre	Immersion kg/m ³	Friabilité %			Poinçonnement (N)		
		Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte
Exemple 2							
référence 0%	23	3,2	21	17,8	188	59	- 69%
2 % Vinnol	22	3,1	9,2 (- 56%)	6,1	192	78 (+ 32%)	- 59%
Exemple 3							
référence 0%	23	2,8	16,3	13,5	193	78	- 59%
2 % Vinnol	20	3,4	11,1 (- 32%)	7,7	189	113 (+ 45 %)	- 40%

Latex %/verre	Arrachement (kPa)			Compression 10% (kPa)			Compression 25% (kPa)		
	Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte
Exemple 2									
référence 0%	10,7	non mesurable	≅-100%	19	10	- 47%	45	20	- 55%
2 % Vinnol	8,9	3	- 66%	17	16 (+ 16%)	- 6%	41	24 (+20%)	- 56%
Exemple 3									
référence 0%	12,6	4,6	-63%	20	13	- 36%	49	26	- 47%
2 % Vinnol	10,8	5,2 (+13%)	- 52%	19	14 (+8%)	- 31%	47	31 (+19%)	- 34%

On retrouve une amélioration de toutes les propriétés du même ordre de grandeur qu'à l'exemple 1. On remarquera que l'exemple 3 atteint un niveau général de performance très élevé.

5 EXEMPLES 4 et 5

Cet exemple illustre la reproduction de l'exemple 1 avec d'autres latex, respectivement :

- Ex 4 : un copolymère acétate de vinyle/ester et acide méthacrylique ayant une température minimale de filmification de l'ordre de 80°C (extrait sec environ 50 % ; pH de l'ordre de 8) ;
- Ex 5 : un homopolymère de polyacétate de vinyle, ayant une température de transition vitreuse d'environ 33°C (extrait sec environ 55 % ; pH de l'ordre de 4 à 5).

Ces deux latex sont base d'un polymère dans lequel chaque monomère est porteur de fonctions hydrophiles. Comme il ressort du

- Tableau 3 ci-après, l'homopolymère de polyacétate de vinyle est très hydrophile, ce qui entraîne une forte absorption d'eau par le produit isolant. L'ajout supplémentaire d'une silicone en tant qu'agent hydrofugeant, à un taux très faible de l'ordre de 0,2%, permet de ramener l'absorption à un niveau acceptable en conservant la même amélioration des propriétés mécaniques. On peut substituer la silicone par un agent hydrofugeant du type fluoré pour réduire l'absorption d'eau en gardant le même niveau avantageux de propriétés mécaniques.

Tableau 3

Latex %/verre	Immersion kg/m ³	Friabilité %			Poinçonnement (N)				
		Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte		
Exemple 4									
Référence 0%	23	2,8	21,5	18,7	192	46	- 76%		
2 % latex	67	2,5	18,7 (- 13%)	16,2	199	65 (+ 41%)	- 67%		
Exemple 5									
Référence 0%	22	3,2	16,9	13,7	170	61	- 64%		
2 % latex	815	-	-	-	-	-	-		
2 % latex + silicone	35	2,6	8,6 (- 49%)	6	197	112 (+ 100%)	- 43%		
Latex %/verre	Arrachement (kPa)			Compression 10% (kPa)			Compression 25% (kPa)		
	Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte
Exemple 4									
Référence 0%	16	5	- 68%	18,6	15,3	- 17%	50,1	25	- 50%
2 % latex	15,2	4,7 (+ 6%)	- 69%	19,1	14,7 (- 4%)	- 23%	47	26,3 (+5%)	- 44%
Exemple 5									
Référence 0%	14	3,7	- 81%	19	12	- 36%	46	22	- 52%
2 % latex + silicone l	13	7,7 (+108%)	- 40%	19	16 (+33%)	- 16%	46	34 (+54%)	- 26%

- On constate que le latex hydrophile de l'exemple 4 a une influence très favorable sur la résistance au poinçonnement et à l'arrachement, et une influence plus faible sur la résistance à la compression. Le latex très hydrophile de l'exemple 5 révèle une capacité excellente à améliorer toutes les propriétés

étudiées après vieillissement alors que le comportement juste après fabrication n'est pas amélioré.

EXEMPLE 6

On fabrique un autre produit isolant de la façon indiquée à l'exemple 1 avec
5 ajout de 2% de latex, mais avec un autre verre (ci-après désigné V6) du type décrit dans WO-A-95 32 927.

Avec cet autre verre, l'ajout de latex permet de réduire le pourcentage de
perte de chacune des propriétés étudiées. On remarque en particulier une
amélioration remarquable de la résistance au poinçonnement après vieillissement,
10 qui est même doublée par rapport à la résistance de la référence sans latex.

EXEMPLE 7

On fabrique un autre produit isolant de la façon indiquée à l'exemple 6,
mais avec le latex homopolymère de polyacétate de vinyle utilisé à l'exemple 4,
en ajoutant 1,5% de latex par rapport au poids de laine de verre avec 0,2% de
15 silicone par rapport au poids de laine de verre.

Ce latex hydrophile permet une réduction du pourcentage de perte de
propriété plus marquée que dans l'exemple 6. Le niveau de chacune des
propriétés mécaniques est en outre relevé de manière considérable, avec en
particulier une amélioration de 250% de la résistance au poinçonnement et une
20 amélioration de plus de 90% de la résistance à l'arrachement.

EXEMPLE 8

On fabrique un autre produit isolant de densité plus faible de l'ordre de 50
kg/m³ dans des conditions autrement identiques à celles de l'exemple 2 (verre V1,
résine R2, 2% de latex Vinnol).

25 Dans le cas de ce produit relativement léger, la résistance mécanique est très nettement améliorée par rapport à la référence.

EXEMPLES 9 et 10

On fabrique d'autres produits isolants de densité de l'ordre de 50 kg/m³
avec le verre V6 dans des conditions similaires à celles de l'exemple 6, adaptées
30 pour modifier la densité du produit, l'ajout de latex Vinnol n'étant que de 1%.

Dans l'exemple 9, on utilise la résine R2 avec des proportions résine/urée
dans un rapport 55/45, et l'ajout de latex est réalisé en pulvérisation supérieure.

Le niveau général de résistance mécanique est relevé de manière importante par rapport au produit de référence.

Dans l'exemple 10, on utilise la résine R1, toujours avec des proportions résine/urée dans un rapport 55/45, le latex étant mis en mélange dans l'encollage, le tout étant appliqué sur la laine de verre avec une seule couronne de pulvérisation.

Ces nouvelles conditions d'application du latex sont également favorables à l'amélioration de la résistance mécanique après vieillissement.

Les résultats obtenus pour les produits des exemples 6 à 10 sont présentés dans le Tableau 5 ci-après.

EXEMPLES 11 et 12

On fabrique comme à l'exemple 3 un produit isolant de densité environ 80 kg/m³, avec la résine R3, en n'ajoutant que 1% de latex à l'encollage par pulvérisation avec une couronne supérieure, et en utilisant encore un autre verre (désigné ci-après V11) du type décrit dans WO-A-95 329 27. On utilise deux nouveaux latex, à savoir :

- Ex 11 : un copolymère styrène/ester acrylique silanisé commercialisé par Wacker sous la référence Vinnapas LL6030 (température de filmification 24°C)
- Ex 12 : un copolymère chlorure de vinyle/éthylène commercialisé par Wacker sous la référence Vinnol CE 752 (température de filmification 7°C). Il s'agit d'un latex hydrophobe.

Soumis aux même tests que ceux décrits précédemment, ces produits donnent les résultats figurant dans le Tableau 4 ci-après.

L'invention, qui vient d'être décrite dans le cas particulier de produits isolants à base de laine de verre du type susceptible de se dissoudre en milieu physiologique, n'est nullement limitée à ce mode de réalisation. En particulier, le latex peut être utilisé pour améliorer la résistance mécanique après vieillissement de produits à base de verres moins sensibles à l'exposition à l'eau, ou même de produits à base d'autre laine minérale telle que la laine de roche. A partir des indications données dans la description générale, l'homme du métier adaptera le choix des matériaux en fonction de ses besoins particuliers.

Tableau 4

	Immersion Kg/m ³	Friabilité %			Poinçonnement (N)				
		Fabrication	Vieilli	Perte	Fabrication	Vieilli	Perte		
Référence 0%	18	1,2	16	14,8	277	41	- 85%		
Exemple 11	16	1,5	10,9 (- 32%)	9,4	221	57 (+ 39%)	- 74%		
Exemple 12	11	1,3	11,1 (- 30%)	9,4	229	47 (+ 15%)	- 79%		
	Arrachement (kPa)			Compression 10% (kPa)			Compression 25% (kPa)		
	Fabrication	Vieilli	Perte	Fabrication	Vieilli	Perte	Fabrication	Vieilli	Perte
Référence 0%	21	7	- 67%	26	18	- 32%	55	23	- 58%
Exemple 11	18	6,5 (- 7%)	- 63%	24	17 (-5%)	- 30%	51	25 (+9%)	- 51%
Exemple 12	20	6 (- 14%)	- 68%	24	19 (+ 5%)	- 21%	55	27 (+17%)	- 50%

Tableau 5

Latex %/verre	Friabilité %			Poinçonnement (N)			Arrachement (kPa)			Compression 10% (kPa)			Compression 25% (kPa)		
	Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte	Fabrica- tion	Vieilli	Perte
Exemple 6															
référence 0%	4,7	20,5	15,8	127	36	- 72%	15,1	6	- 60%	22	17	- 23%	47	28	- 40%
2 % latex	5,1	13,2 (-36%)	8,1	143	72 (+100%)	- 50%	12	6,8 (+13%)	- 43%	20	16,8 (- 1%)	- 16%	42,5	29 (+ 3%)	- 31%
Exemple 7															
référence 0%	4,7	20,5	15,8	127	36	- 72 %	15,1	6	- 60%	22	17	- 23%	47	28	- 40%
1,5 % latex	2,6	5,4 (- 74%)	2,8	176	128 (+255%)	- 29%	13,8	11,6 (+93%)	- 16%	25	21,7 (+28%)	- 13%	50	39 (+39%)	- 22%
Exemple 8															
référence 0%	2,2	8,6	6,4	90	30	- 66%	8,4	4,7	- 44%	12	7,1	- 41%	23	11	- 52%
2 % latex	2,3	4,0	1,7	90	55 (+83%)	- 39 %	5,9	3,9 (+85%)	- 34%	10,4	8 (+ 18%)	- 18%	20	14 (+27%)	- 30%
Exemple 9															
référence 0%	2,0	7,4	5,4	100	40	- 60%	10,7	3,9	- 63%	15,3	11	- 28%	27	17	- 37%
1 % latex	2,0	4,7	2,7	95	55 (37%)	- 42%	10,3	7,9 (+102%)	- 23%	15,1	14 (+27%)	- 7%	28	21 (+23%)	- 25%
Exemple 10															
référence 0%	1,3	8,1	6,8	100	55	- 55%	7,5	2,5	- 67%	11,4	8,4	- 26%	23	13	- 43%
1 % latex	1,4	5,1	3,7	95	60 (+9%)	- 36%	6,8	2,9 (+16%)	- 57%	11,7	9,0 (+7%)	- 23%	22	15 (+15%)	- 32%

REVENDEICATIONS

1. Procédé pour améliorer la résistance mécanique après vieillissement, en particulier en milieu humide, d'un produit isolant, notamment thermique et/ou acoustique, à base de laine minérale pourvue d'un encollage comprenant une résine thermodurcissable, notamment une résine phénolique, procédé dans lequel on ajoute un latex à l'encollage lors de la fabrication du produit.
2. Procédé selon la revendication 1, dans lequel le produit est à base de laine minérale susceptible de se dissoudre en milieu physiologique, notamment renfermant une proportion d'oxydes alcalins de l'ordre de 8 à 25 % en poids de la laine.
3. Procédé selon la revendication 1 ou 2, dans lequel le latex est à base d'une émulsion ou dispersion aqueuse d'un polymère porteur de fonctions hydrophiles, notamment hydroxyle, carboxyle ou ester.
4. Procédé selon la revendication 3, dans lequel le polymère est dérivé d'un ou plusieurs monomères chacun porteur d'au moins une fonction hydrophyle.
5. Procédé selon la revendication 3 ou 4, dans lequel le latex renferme un polymère ou un copolymère de type vinylique, notamment homo- ou copolymère d'acétate de vinyle, de type acrylique, et/ou dérivé d'acide carboxylique.
6. Procédé selon la revendication 5, dans lequel le latex est choisi parmi :
- un homopolymère de polyacétate de vinyle, un copolymère acétate de vinyle/ester ou acide (méth)acrylique, un copolymère acétate de vinyle/ester maléïque, un copolymère acétate de vinyle/oléfine, un copolymère acétate de vinyle/chlorure de vinyle,
 - un copolymère acrylonitrile/ester acrylique, un copolymère styrène/acrylique silanisé.
7. Procédé selon l'une des revendications 1 à 3, dans lequel le latex est à base d'une émulsion ou dispersion aqueuse de particules constituées d'un polymère entouré de tensioactif ou d'un colloïde protecteur à fonctions hydrophiles, notamment à base d'alcool polyvinylique ou de cellulose.

8. Procédé selon la revendication 7, dans lequel le latex comprend un copolymère chlorure de vinyle/éthylène, un terpolymère chlorure de vinyle/laurate de vinyle/éthylène silanisé ou non.

5 9. Procédé selon l'une quelconque des revendications 3 à 8, dans lequel on ajoute au latex un agent hydrofugeant, tel que silicone ou composé fluoré.

10. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes dans lequel le latex est à base de polymère ayant une température de transition vitreuse T_g inférieure à 80°C, notamment à 50°C.

10 11. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes dans lequel le latex est à base de polymère ayant une température de transition vitreuse T_g supérieure à -5°C notamment à 0°C.

12. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, dans lequel la part pondérale du latex introduit est inférieure à 5%, notamment de l'ordre de 0,01 à 5% de matière sèche par rapport au poids de laine minérale.

15 13. Procédé selon l'une quelconque des revendications précédentes, dans lequel on mélange le latex à l'encollage avant application sur la laine minérale.

14. Procédé selon l'une quelconque des revendications 1 à 12, dans lequel on applique le latex séparément de l'encollage sur la laine minérale.

20 15. Produit d'isolation, notamment thermique et/ou acoustique, à base de laine minérale pourvue d'un encollage à base de résine thermodurcissable, notamment une résine phénolique, dans lequel l'encollage renferme un latex qui améliore la résistance mécanique du produit après vieillissement, en particulier en milieu humide.

25 16. Produit d'isolation selon la revendication 15, dans lequel la laine minérale est constituée de laine de verre ou de roche susceptible de se dissoudre en milieu physiologique, notamment renfermant une proportion d'oxydes alcalins de l'ordre de 8 à 25 % en poids de la laine minérale.

30 17. Produit d'isolation selon la revendication 16, dans lequel la laine minérale a une vitesse de dissolution en solution saline simulant un milieu physiologique, d'au moins 30, notamment au moins 40 ou 50 ng/cm² par heure, mesurée à pH 4,5, et d'au moins 30, notamment au moins 40 ou 50 ng/cm² par heure, mesurée à pH 7,5.

18. Produit d'isolation selon l'une des revendications 15 à 17, qui a une densité d'au moins 30 kg/m^3 , notamment d'au moins 50 kg/m^3 , en particulier au moins 80 kg/m^3 .

5 19. Utilisation d'un latex avec un encollage de produit isolant, notamment thermique et/ou acoustique, à base de laine minérale pour améliorer la résistance mécanique après vieillissement, en particulier en milieu humide, du produit.

20. Utilisation d'un latex selon la revendication 19, en mélange dans l'encollage ou en pulvérisation séparée.

10 21. Composition d'encollage pour produit isolant, notamment thermique et/ou acoustique, comprenant une résine thermodurcissable et un latex.

THIS PAGE BLANK (USPTO)